This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.



(12)公開特許公報 (A) · (11)特許出願公開番号

特開平6-142822

(43)公開日 平成6年(1994)5月24日

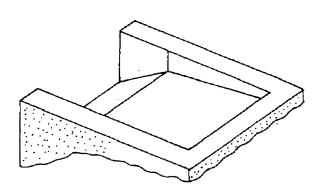
| (51) Int. Cl. 5 | 識別記号 | 庁内整理番号 | FΙ | 技術表示箇所 |
|-----------------|----------|----------|----------|-----------------------|
| B22C 3/00 | Н | 8315-4E | | |
| | G | 8315-4E | | |
| B22D 21/02 | | 8926-4E | | |
| CO4B 35/50 | | | | |
| C22C 27/04 | | | | • |
| | | | 審查請求 未請求 | : 請求項の数2 (全6頁) 最終頁に続く |
| 21) 出願番号 | 特願平4-298 | 3 6 5 | (71)出願人 | 0 0 0 0 0 1 2 5 8 |
| | · · | | | 川崎製鉄株式会社 |
| 22)出願日 | 平成4年(199 | 2) 11月9日 | | 兵庫県神戸市中央区北本町通1丁目1番2 |
| | | | | 8 号 |
| | | | (7.2)発明者 | 西川 浩二 |
| | | | | 千菜県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 |
| | • | | | 鉄株式会社技術研究本部内 |
| • | | | (72)発明者 | 渡壁 史朗 |
| | | | | 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 |
| | | | | 鉄株式会社技術研究本部内 |
| | | | (72)発明者 | 鈴木 建一郎 |
| | | | | 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 |
| - | | | | 鉄株式会社技術研究本部内 |
| | | | (74)代理人 | 弁理士 小林 英一 |

(54) 【発明の名称】高融点活性金属鋳造用鋳型の製造方法

(57)【要約】

[目的] 鋳型内面層の形成手段としてのスラリーを使 用することの問題点、即ちフィラーとしてのW、Mo等粉 末の焼成時の酸化、あるいはフィラーとしてY:0:、CaO を用いる場合の経時変化の不安定さを解消し、表面が平 滑で、反応硬化深さの浅い鋳造品を得ることのできる鋳 型の製造法の提案。

【構成】 鋳型内面層をCaO、Y,O,のプラズマ溶射、又 はW、Moのプラズマ溶射で形成する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 盗融金属と接する鋳型内面に、平均粒径 10~40μmのCaO および/またはY,O,をプラズマ溶射法 で厚さ 100~300 μmに被覆することを特徴とする高融 点活性金属鋳造用鋳型の製造方法。 ….

【請求項2】 溶融金属と接する鋳型内面に、平均粒径 10~40μmのWおよび/またはMoをプラズマ溶射法で厚 さ 100~300 μmに被覆することを特徴とする高融点活 性金属鋳造用鋳型の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はTiまたはTi合金等の高融 点活性金属の精密鋳造用鋳型の製造方法に関するもので ある。

[0002]

【従来の技術】TiまたはTi合金等の高融点活性金属の精 密鋳造用鋳型の製造方法としては、前記溶融金属と反応 を生じにくい物質の粉末(フィラー)にバインダーを加 えてスラリーを調整し、これを鋳造品と同形状のロー型 粒(スタッコ)を散布して第1層(フェースコート)を . 形成し、ついで同種類あるいは異なる種類の材質からな るスラリーおよびスタッコにてバックアップ層を形成し た後、脱ロー、焼成するロストワックス鋳造法が採用さ れている。この場合、フェースコートに用いるフィラー としては、OW、Mo等の高融点金属、O2rO:、OCaO、 Y:0, あるいは希土類元素酸化物が用いられている。

【0003】また、ショウプロセスあるいはユニキャス トプロセス等のセラミックモールド法で作製した鋳型内 面に前記スラリーを塗布する方法も用いられている。い 30 ずれの場合も鋳造金属が高融点かつ活性であるため、真 空中での溶解・鋳造が必須であり、注湯時のガスの発生 を抑えるために、鋳造は1000℃以上の高温で予め十分に 焼成しておく必要がある。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、前記のよう に溶融金属と接する鋳型内面層(フェースコート)の形 成手段として、スラリーを使用する場合には次のような 問題点があった。スラリーのフィラーとしてW、Mo等の 高融点金属を用いる場合には、鋳型造型ならびに焼成時 40 にこれら金属粉末が酸化してしまうため、鋳型焼成に水 素雰囲気炉等の還元炉を用いる必要があり、焼成効率が 悪く、かつ危険性が高い。

{0005} $\pm c$, $\lambda = 0$ 0. あるいは希土類元素酸化物を用いる場合にはスラリー の経時変化という点で不安定であり、スラリーの使用期 間、鋳型の保管方法に制限がある。さらに、スラリーの フィラーとして2:0,を用いる場合には、スラリーおよび 製造した鋳型の取扱いは容易であるが、溶湯金属との反 応が大きく、きわめて薄肉の鋳造品の製造に用いるか、

あるいは鋳造後ケミカルミーリング等により反応硬化層 を除去する必要があった。

[0006] 本発明は、上述のような状況に鑑み、フェ ースコートの形成方法として、スラリーの塗布法とは異 なる手段を採用し、スラリー塗布法に伴う種々の問題点 を払拭し、鋳造品の表面粗さの小さい、また反応硬化層(の比較的浅い製品の鋳造を可能とする高融点活性金属鋳 造用鋳型の製造方法を提供することを目的とするもので ある。

10 [0007]

【課題を解決するための手段】以上の問題点を解決する ために鋭意検討した結果、本発明者らは、フェースコー トの形成手段として、プラズマ溶射による鋳型内面の被 覆を提案するものである。すなわち、本発明は、溶融金 属と接する鋳型内面に、平均粒径10~40μmのCaO およ び/また版Y,-0,-をプラスマ溶射法で厚さ 100~300 μm に被覆することを特徴とする高融点活性金属鋳造用鋳型 の製造方法であり、また溶融金属と接する鋳型内面に、-平均粒径10~40μmのWおよび/またはMoをプラズマ溶 の表面に被覆した後、同じかまたは異なる種類の材質の 20 射法で厚さ $100\sim300$ $\mu\,\mathrm{m}$ に被覆することを特徴とする 高融点活性金属鋳造用鋳型の製造方法である。

1000081

[作用] 本発明においては、製品としての鋳造品に溶融 金属の凝固収縮等を加味した伸び代を加えた寸法を有す るロー型または木型等の模型を作製し、これら各々をも とにロストワックス法あるいはセラミックモールド法で 造型、焼成した鋳型の内面に、溶射によりフェースコー ト材料を被覆する。分割された鋳型の場合には、最終的 に鋳型を組み合わせ鋳造に供する。

【0009】本発明の溶射材料がCa0 および/またはY: 0. あるいはWおよび/またはMoの場合とも、その平均粒 径i0μmよりも小さいと所定の厚さになるまでに時間が 掛かり、工業的に適さない。一方、40μmよりも大きく なると溶射層の強度が低下するばかりでなく、溶射層表 面の粗さが大きくなり、鋳造品表面の平滑性を損なう。 [0010]また、本発明の溶射材料の被覆層は、Ca0 および/またはY:0,あるいはWおよび/またはMoの場合 とも、 100 mmよりも薄いと、高融点活性金属溶湯を鋳 込んだ際、これとの反応を十分に防止することが出来 ず、鋳造品表面に反応硬化層を生ずる。一方 300μmよ りも厚いと、溶射層の場所による厚さの差が大きくな り、精密鋳造品としての寸法精度を阻害する。

【0011】また、本発明の高融点活性金属溶湯と接す る鋳型内面は、高融点活性金属ときわめて反応の少ない 物質で溶射被覆されているため、鋳造品表面に反応硬化 層の浅い鋳造品を得ることができる。

[0012]

【実施例】 実施例1

50 図1(a)は2つに分割されたロー型の一方の平面図、

(b) はその側面図である。このロー型にロストワック ス法の常法にしたがい、表1に示すスラリー及びスタッ コを用いて造型し、図2に示す鋳型片を得た。なお、第 1層と第2層の間の乾燥時間は8時間、その他の層間の

了後24時間乾燥し、オートクレープによる脱口一後、10 00℃で2時間焼成した。

[0013]

【表1】

| 乾燥時間は3時間以上とした。最終層のコーティング終 | | | | | | | |
|---------------------------|-----|---------|--------|----------|--|--|--|
| <u>.</u> | | ス ラ リ ー | | | | | |
| | 層 | バインダー | フィラー | スタッコ | | | |
| | 1 | SiO2ソンル | ジルコン粉末 | ジルコンサンド | | | |
| | 2~6 | SiOaソプル | ジルコン粉末 | シャモットサンド | | | |
| | 7 | SiO2ゾル | ジルコン粉末 | シャモットサンド | | | |

【0014】この鋳型片に表2に示す溶射材料をプラズ マ溶射した。そして、同一条件で作成した鋳型片2個を 接着して図3に示す試験鋳型を作製した。次に電子ビー ム溶解・鋳造炉を用いてTi−6%Al−4%V合金を溶解 し、上記試験鋳型に真空中で注湯した。

【0015】冷却後、鋳型を完全に除去し、鋳込まれた 20 【表2】 鋳造品の表面粗さ、硬化層深さを測定し、精密鋳造品と

しての可否を判定した。結果を表2に示す。判定基準は 次のように決めた。

〇:Ti合金精密铸造品として十分な品質を有する。

△:Ti合金精密鋳造品としてはやや品質が劣る。

[0016]

| | | 5 | | | 6 | | | |
|---|----|---------------------------------|-------------|-------------|-----------|------------|------|--|
| | No | 溶 射 条 | | 件 | 詩造品の状況 | | 判定 | |
| _ | | 溶影材料 | 粒径 (µm) | 厚み (μm) | 表面粗さ (μm) | 反応管深さ (μm) | TIME | |
| | 1 | Y ₂ O ₃ | ÷ 5 | 50 + | 35 | 300 | Δ | |
| > | 2 | Y 20 3 | / 10 | 50 + | 40 | 300 | Δ | |
| 7 | 3 | - Y ₂ O ₃ | \ 10 | 100 | 15 | .100 | 0 | |
| | 4 | Y ₂ O ₀ | 20 | 50 * | 40 | 300 | Δ | |
| | 5 | Y 20s | 20 | 100 | 15 | 100 | 0 | |
| | 6 | Y 20s | 20 | 200 | 10 | _ 100 | 0 | |
| | 7 | Y 203 | √ 20 | 300 | 15 | 100 | 0 | |
| | 8 | Y 203 | 40 | , 200 | 15 | 100 | 0 | |
| _ | 9 | Y 203 | 75 🗡 | 400 9 | (50/ | 50 | Δ | |
| | 10 | CaO | 25 | 50 + | 40 | 300 | Δ | |
| | 11 | CaO | 25 | 100 | 15 | 200 | 0 | |
| | 12 | CaO | 25 | 200 | 10 | 100 | 0 | |
| | 13 | Mo | 5 * | 50 + | 35 | 300 | Δ | |
| | 14 | Мо | 10 * | 50 + | 35 | 300 | Δ | |
| | 15 | Мо | 20 + | 50 + | 40 | 300 | Δ | |
| | 16 | Мо | 20 | 100 | 20 | 100 | 0 | |
| į | 17 | Мо | 20 | 200 | 15 | 100 | 0 | |
| | 18 | No | 20 | 300 | 15 | 100 | 0 | |
| | 19 | No | 40 | 200 | 20 | 100 | 0 | |
| | 20 | Ма | 80 + | . 400 - | 30 | 100 | Δ | |
| | 21 | W | 30 | 100 | 15 | 200 | 0. | |
| | 22 | W | 30 | 200 | 15 | 200 | 0 | |
| | 23 | W | 30 | 400 + | 20 | 200 | Δ | |

* 本発明の範囲外

【0017】 実施例2

実施例1と全く同じ方法により図2に示す鋳型片を作製し、表3に示す溶射材料と溶射条件によりプラズマ溶射を施した。プラズマ溶射条件は実施例1と同じである。そして同一条件でプラズマ溶射した鋳型片2個を接着して図3に示す試験鋳型を作製した。

【0018】次に電子ピーム溶解・鋳造炉を用いて『iー

6%AI-4%V合金を溶解し、上記試験鋳型に真空中で 注湯した。冷却後、鋳型を完全に除去し、鋳込まれた鋳造品の表面粗さ、硬化層深さを測定し、精密鋳造品とし ての可否を判定した。結果を表3に示す。なお、判定基 準は実施例1と同じである。

[0019]

【表3】

鋳造品の状況 溶射材料と溶射条件 判定 No 表面担さ (μm) 反応層深さ (μπ) 24 Y₂O₅を厚さ50μm溶射後、 CaO を厚さ50μm溶射。 15 100 \bigcirc [Call を厚さ50 μ m溶射後、 15 100 0 Y20gを厚さ50μm溶射。 Y₂0₃50重量部とCa050 重量部の 混合粉を厚さ100 μmに容射。 15 100 0 Moを厚さ50μm溶射後、 20 100 0 Wを厚さ50 µm溶射。 28 Wを厚さ50 μ m 溶射後、Moを 20 100 0 厚さ50 μ m溶射。 Moを50重量部と50W重量部の 100 \circ 混合粉を厚さ100 µmに溶射。

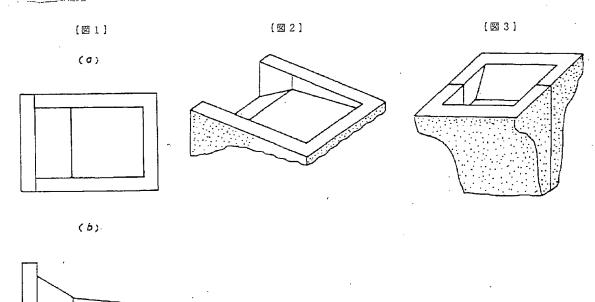
* : 本発明の範囲外

[0020]

【発明の効果】本発明の製造方法で作られた鋳型はスラリー塗布とは異なり経時変化の点で安定であり、また鋳型焼成後にフェースコートを形成するためW、Moを過度に酸化することがない。また、さらに表面が平滑で反応硬化層が比較的浅い製品を鋳造することを可能とした。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】2分割されたロー型の(a)平面図及び(b)側面図である。
- 【図2】2分割された鋳型片の1方の斜視図である。
- 【図3】鋳型の斜視図である。



フロントページの続き

(51) Int. C1. 5

識別記号 庁内整理番号

FI

技術表示箇所

`C23C 4/10